PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

62-270820

(43) Date of publication of application: 25.11.1987

(51)Int.Cl.

F16C 19/52 G01H 17/00

G01M 13/04

(21)Application number: 61-110632 (71)Applicant: NIPPON KOKAN KK

<NKK>

(22)Date of filing:

16.05.1986 (72)Inventor: ONUMA YOSHIHARU

WATANABE AKITOSHI

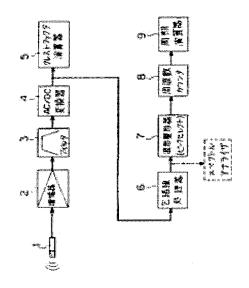
KAWAKAMI KAZUO

(54) METHOD AND DEVICE FOR BEARING FAILURE DIAGNOSIS BY VIBRATORY SOUND

(57)Abstract:

PURPOSE: To enable judgement if these is any failure in a bearing and where, only through measurement of vibration sound of a rotary machine, by determining frequency etc. from the vibration sound, comparing the frequency with the flaw appearing frequency etc. of bearing, and by judging where the bearing has the failure in auestion.

CONSTITUTION: Vibration sound emitted from a rotary machine is received by a microphone 1 and converted into electrical signal. This signal is passed to a crest factor calculator 5 via a signal amplifier 2, a filter 3 and an AC/DC converter 4, and there the wave height ratio is determined



through sensing of the max. value in the signal components and the effective value, to know whether the bearing has any failure. The signal after absolute value treatment is passed to a envelope treatment device 6, wave shaper 7, frequency counter 8 and period calculator 9, and thus the period of vibration sound is sensed. This enables judgement whether there is failure in bearing and where, only by measuring vibration sound, which allows a wide range of equipment to be made in CBM in a shorter time.

19 日本国特許庁(JP)

⑩ 特許出願公開

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭62-270820

@Int Cl.4

識別記号

厅内整理番号

❸公開 昭和62年(1987)11月25日

F 16 C 19/52 G 01 H 17/00 G 01 M 13/04 7127-3 J A-7517-2G

6611-2G 審査請求 未請求 発明の数 2 (全9頁)

9発明の名称 振動音による軸受異常診断方法及びその装置

②特 願 昭61-110632

20出 願 昭61(1986)5月16日

⑫発 明 者 大 沼

姜 治

相模原市中央4-7-8

 ⑩発 明 者 渡 辺

 ⑩発 明 者 川 上

了 敏 一 男 川崎市中原区井田中ノ町291-1 横浜市鶴見区下末吉5丁目11

①出 願 人 日本鋼管株式会社

東京都千代田区丸の内1丁目1番2号

邳代 理 人 弁理士 吉原 省三 外2名

39 40

/. 発明の名称

振動音による軸受異常診断方法及び その装置

2 特許請求の範囲

- 2. 振動音を電気信号に変換するマイクと、 該マイクにより変換された信号を増幅す る信号増幅器と、該信号増幅器で増幅さ

れた信号から不要信号及び維音を除去す るフィルタと、眩フィルタで処理された 交流信号を絶対値処理して直流信号に変 換する AC・DC 変換器と、該 AC・DC 変換器で絶対値処理された信号の成分中 から殺大値及び突効値を求めそれらから 波高率を算出して表示するクレストファ クタ演算器と、前記 AC・DC 変換器で絶 対値処理された信号を包絡線処理して高 周皮成分を除去する包絡級処理器と、該 包絡線処理器で処理された信号を波形整 形し、不要信号を除去すると共にそのピ 一ク値を検出する波形整形器と、該波形 整形器で検出されたピーク値をカウント し、周波数を求める周波数カウンタと、 該 周波 数 カ ウ ン タ で 求 め ら れ た 周 波 数 か ら周期を演算し表示する周期演算器とを 有することを特徴とする振動音による軸 受異常診断装置。

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

この発明は、テーブルローラ等の回転機械 の設備診断を効率良く行なうため、特にその 軸受につき振動音から異常を診断する方法及 びその装縫に関する。

〔従来の技術〕

テーブルローラ等の回転機械は、稼動中に 内輪、コロ(ボール)、外輪、保持器等の軸 受構成部品に金属接触による焼付き疵、スケ ール等異物職込みによる圧痕等ができること がある。とのような疵の入つた軸受は、稼動 中の垂直及び水平方向の作用力の繰返しによ り徐々にその疵の範囲及び磔さが窘しくなり、 ついには軸受の破壊となる等度大事故を引き 起こす。そのため Condition Based Maintenance 化の一環として、従来は回転機械の一 つ一つにセンサを取付け、これらの振動側定 を実施して解析する方法により設備診断を行 ない、上記事故の発生を未然に防ぐ努力がな されてきた。

を利用して回転機械の軸受異常を診断する方 法及びその装置を提供せんとするものである。 [問題点を解決するための手段]

本発明者等は、設備稼動中に発生する振動 を間接的に側定するととができる因子として、 該振動から派生する振動音に発目し、これを 解析して軸受の異常を診断する方法を検討し た。その結果、本発明法を創案し、単に軸受 の異常を診断できるだけでなく、軸受のどの 部分に異常があるかまでも診断できることに なつた。

以下本発明法につき詳細に説明する。

回転機械の保持器、外輪、内輪、ボール等 の軸受各部に疵が発生した場合に、これらの 各部に固有な疵周波数乃至疵周期は、所定の 計算式により予め求めることができる。この 計算に必要な基本値としては、コロ径、PCD、 コロ数、接触角等の軸受諸元と、定選運転中 の回転機械の回転数であり、これらを調べた 上で下記計算式により軸受各部の低周波数又

〔 発明が解決しようとする問題点〕

- しかし、従来の設備診断方法では、
- ①稼動中の設備にセンサを取付けることは非 常に危険であつて禁止されており、そのた め稼動中には提動側定を行なうことができ ない、
- ②従つて、修理日等を利用し、設備停止中に センサを設置後、設備を運転して側定する ことを繰返さなければならず、準備して側 定するまでに時間を要している、

等の問題があつた。

これらの問題を解決する方法として、各ポ イントにセンサを予め取付けておき、これら をコンピュータに接続して常時監視する技術 が既に実施されているが、コスト的に高くつ き、総合的に判断するとメリットが少ない。

このような理由から、簡便な操作で稼動中 に側定ができ、且つコスト的に安価に設備診 断を行なえる技術の開発が望まれていた。そ のため本発明は設備録動中に発生する振動音

は庇周期を求めておく。

(a) 回転問波数(fr)

(7) 回転周期(Tr)

$$fr = \frac{N(rpm)}{60}$$
 (Hz)

 $fr = \frac{N(rpm)}{60} (Hz) \qquad Tr = \frac{1}{fr} \times 1000 (ms)$

(b) 保持器疵周波数(fc)

(1) 保持器疵周期(Tc)

$$fc = \frac{fr}{2} \cdot (1 - \frac{d}{D} \cdot Cos$$
 $Tc = \frac{1}{fc} \times 1000 \text{ (ms)}$

(c) 外輪疵周波数(fo)

(ウ) 外輪斑周期(To)

$$fo = fc \cdot Z(Hz)$$

 $To = \frac{1}{fo} \times 1000 \text{ (ms)}$

(d) 内輪疵周波数(fi)

(I) 内输纸周期(Ti)

$$fi = \frac{fr}{2} \cdot (1 + \frac{d}{D} \cdot Cos$$
 $Ti = \frac{1}{fi} \times 1000 \text{ (ms)}$

(Q))(Hz)

(e) ボール疵周波数 (fb) (d) ボール疵周期 (Tb)

N:回転数 d:コロ径 D:PCD Q:接触角 Z:コロ数

次に定速選転中の前記回転数時点での回転機械の振動音をキャッチし、該振動音から周期性のあるものを抽出してその周波数又は周期を求める。この振動音を処理し、周波数又は周期を求める場合は、振動音を電気信号に変換し、電気的処理を行なつて求めると良い。

てのようにして求められた摄動音の周波数 又は周期と、予め計算しておいた前記軸受各 部の祇周波数又は疵周期を比較し、一致乃至 は近似する値があるか否かを調べる。この時、 軸受各部のいずれかの疵周波数又は疵周期に、 振動音の周波数又は周期が一致したり或は近 似する場合は、その部分に異常が発生してい ることがわかる。

又、第2発明としては、振動音を戦気信号 に変換し、その信号を電気的に処理して振動 音の周期を求める装置を提供するものである。 即ち、本発明装置は、第1図に示すように

前配信号増幅器(2)は、マイク(1)にて電気信号に変換された信号レベルは磁弱であり、これを増幅するために設けられた装置である。

前記フィルタ(3)は、 増幅された信号成分中には不要な成分(うねりや高周波成分)が含まれているので、 このような不要信号及び雑音を除去し、目的とする周波数の成分のみを取り出すために設けられた装置である。

前記 A C・D C 変換器 (4) は、マイク (1) にて進 気信号に変換された振動音の信号は、交流信 号であるので、この信号を絶対値処理して正 側のみの信号、即ち直流信号に変換するため に設けられた装置である。

前記クレストファクタ演算器(5)は、信号成分中の最大値及び実効値を検出し、これら最大値及び実効値より波高率(Crest Factor;最大値)を求めてベアリングの異常状態を知る装置である。

前記包絡線処理器(6)は、絶対値処理した信号成分中には目的とする周波数より高い成分

マイク(1)と、核マイク(1)に連結した信号増幅器(2)と、該信号増幅器(2)に連結したフイルタ(3)と、該フイルタ(3)に連結したAC・DC変換器(4)と、該AC・DC変換器(4)に連結するクレストファクタ演算器(5)と、同じく前記AC・DC変換器(4)に接続した包絡線処理器(6)と、該包絡線処理器(6)に接続した包格 形整形器(7)と、該 放形整形器(7)に接続する 周波数カウンタ(8)と、該 周波数カウンタ(8)に接続した 周期演算器(9)とを有している。

上記本装置の構成の概要は、マイク(1)から A C・D C 変換器(4)までの入力信号処理系統と、該 A C・D C 変換器(4)から二つに校分かれし、クレストファクタ演算器(5)につながる軸受異常状態の検出のための異常検出系統と、包絡線処理器(6)につながり、周期演算器(9)に至る軸受異常発生箇所の特定のための異常箇所特定系統とから構成される。

そのうち、前記マイク(1)は、回転機械から 発せられる振動音をキャツチし、これを電気 借号に変換するものである。

(高周波成分)が依然含まれており、包絡線処理をしてこの高周波成分を除去するために 設けられた装置である。

前記波形整形器(7)は、周期の演算構度を高めるために、これまでの借号処理によつてほぼ目的とするものとなつた借号から更に不要借号を除去して借号波形を整えると共に、ピーク値をピックアップする接近である。

前配周波数カウンタ(3)は、波形 整形器(7)で 得られたピーク値をカウントし、周波数を求 める装置である。

前記周期演算器(9)は、得られた周収数から 周期を演算し表示するものである。

尚、上記のように波形整形器(7)から周期演算器(9)までの装置を傭えて殷動音の周期を検出する操作を行なわず、前記包絡線処理器(6)で包絡級処理された信号の張順スペクトルをスペクトルアナライザにより表示し、そこに現われた主スペクトルの周波数を求めるようにしたり、或は上記操作による周期の検出と

共に、前記スペクトルアナライザで表示された振幅スペクトルを基に主スペクトルの周波 数の検出を行なつても良い。

〔寒 施 例〕

以下本発明の具体的実施例につき静述する。第2図は第2発明に係る軸受異常診断装置の一実施例を示すブロック図であり、本装置はマイクのと、信号増幅器例と、フイルタのと、AC・DC変換器(40)と、クレストファクタ演算器(50)と、包絡線処理器(60)と、波形整形器(70)と、周波数カウンタ(80)と、周期演算器(90)とを有している。

そのうち、マイク QO は 200 Hz ~ 10 kHz の範囲の音をキャッチする狭 指向性のマイク である。

このマイクのによつてキャッチされ 電気信号に変換された振動音は次の信号増幅器 201で増幅され、所定の信号レベルにされる。信号の増幅度は信号増幅器 201の利得切換 201や、該信号増幅器 201の出力側及び後述するフィルタ

ズ)を除去し、第3図(c)に示すような波形イメージを得る。このような両炉波器(31)(32)の遮断周波数を適当に選ぶことにより目的とする周波数の成分のみを取り出すことができる。

フイルタ処理された信号は、次に AC・DC 変換器 (40) に流れる。該 AC・DC 変換器 (40) は整流器 (Rectifire) が用いられ、マイク QO により変換された振動音の交流信号を絶対値 処理して第3図(d)に示すような直流信号に変換する。

更に、クレストファクタ演算器(50) は、絶対値処理された信号から信号成分中の最大値及び突効値を求め、更に、両値から波高率を演算して表示するものであり、第3図(e)に示す信号成分中の最大値を求める正側瞬時値保持器(Peak hold)(51)と、 同図(f)に示す信号成分中の突効値を求める実効値演算器(RMS)(52)と、これらの値から波高率を演算するアナログの割算器(53)と、メータドラ

80の出力側からスルースイツチのを介してフィードパツクし、信号増幅器の入力側に連絡する A.G.C (Auto Gain Control) 例により調整する。この信号増幅器の出力側の信号は第3回(a) に示すような波形イメージとなるが、信号にまだうねりとノイズが含まれた状態である。尚、似はスペクトルアナライザ用出力端子である。

この信号増幅器のにより増幅された信号は次にフィルタのにより処理される。該フィルタのにより処理される。該フィルタのは高域通過戸波器(High pass filter)(31)と、低域通過戸波器(Low pass filter)(32)とから構成されている。そのうち、高端辺戸波器(31)は、上述のように信号暗器・20で増幅された信号に含まれるうねりとりは、高いで増幅された変形。このの方ち、低域の不要な成分のうち、低域の不要な成分のうち、低域の不要な成分のうち、低域の不要な成分のうち、低域の不要な成分の方と、のである。このに対象のでは第3回(b)に示すようにうねりが会まされた変形イメージになる。そして次の低域過に変形(32)では、高周波の不要成分(ノイ

イバ(54)を介して上記演算結果を表示する電 圧計(55)とからなる。本実施例では割算器(53) で波高率を演算する際、最大値を 1/5 倍とす ることにより、求められた彼高率が1より大 か小かにより軸受の異常状態を知る目安とし ている。尚、上記覚圧計(55)は波高率を演算 する前記割算器(53) 側、パツテリ(102)側及び 入力側の3方向に切替えることのできるメー タ切替スイツチ(100)につなげられており、パ ツテリ(102)側に切替えられた場合、スイツチ (101)を介してパッテリ(102)に接続し、パッ テリチェツクを行なうことができる。又、誰 圧計(55)がメータ切替スイツチ(100)により入 力側に切替えられた場合、メータドライバ(103) を介して信号増幅器201出力側及び A.G.C 23 に接続し、信号入力レベルを表示することが 可能となる。

一方、クレストファクタ演算器 (50) による 軸受異常状態の検出系統とは別に、 A C・D C 変換器 (40) で処理された信号は別途包絡線処 理器(60)に送られ、それ以下の系統で軸受異常発生箇所の特定のために信号の周波数乃至周期の演算処理を行なう。該包絡線処理器(60)は絶対値処理された信号成分中に依然含まれている高周波成分を除去するものであり、その出側出する。尚、本実施例では包絡線処理器(60)の出力側にスペクトルアナライザ(61)用出力端子(62)が設けられており、該スペクトルアナライザ(61)を取付けることによりを終処理された振動音の振幅スペクトルを表示するとができるようになつている。

これまでの信号処理によりほぼ目的とする信号となるが、信号周期の演算精度を高めるため、波形整形器 (70) により更に信号波形を整えると共に、ピーク値をピックアップする。本実施例では該波形整形器 (70) の出力側に発光ダイオード (LED) (71) がつなげられており、波形整形器 (70) により第3図(h) のような波形イメージとなつた信号のピーク時に、

次に、上記装置を用いる軸受異常判定方法 につき説明する。

まず、被測定対象となる回転機械の軸受のコロ径、PCD、コロ数、接触角等の諸元と、その回転機械の定速運伝中の回転数を調べ、これらの基本値をもとに、上述した軸受についての計算式によりこれら軸受各部の銋周波数及び鹿周期を計算しておく。

次に、本装置を用いて第4図に示すように現場で回転機械の各ロール(200)軸方向にななっておいた回転数にななった時、クレストファクタ演算器(50)の電圧計(55)が1以上になる点を探し、前記周期で見器(90)の周期度表示器(92)(94)の表では、マイク00を横方向に移動して別域で表でながら上記手順を終りるの軸受(201)の振動音に周期性があることを

前記発光ダイオード(71)を発光させる。この 発光タイミングにより周期性があるか否か一 応の目安となる。

更に、周波数カウンタ (80) により第3図(i)に示すようにピーク値を 1, 1, 1, 1, 2 とカウントし、周波数を求める。この際、クロックパルス発生器 (81) により 10 kHz のクロックパルスを発生して、周波数カウンタ (80) に基準周波数として送りピーク値をカウントする。

てのようにしてカウントされた周波数は、 次の周期演算器(90)に送り、周期に変換し直 されるが、該周期演算器(90)はサンプリング 周期1秒で信号の周期演算を行なう瞬時値 期演算器(91)及びその結果をデジタル表示する る瞬時値周期頻度表示器(92)と、サンプリン が、関期10秒で信号の周期演算を行なう平均 値周期演算器(93)及びその結果を同じくデジタル表示する平均値周期頻度表示器(94)とから 構成される。

示しており、以下の手順に従つて異常軸受(201) を探す。

即ち、周期頻度表示器 (92) (94) の数値と軸受(201) についての計算結果を比較する。その結果、もし一致乃至近似するものがあれば、更に次の手順で異常部位を探す。

まず、マイクロを首振り操作しながら異常部位を絞り込む。例えば第 5 図において、ロール B の軸受(201)に異常があるとする。マイクロを首振り操作して I・II・II 位置に移動しても、周期頻度表示器 (92) (94) の数値は変わらないが、ロール C 部で同様のことを行列規をよいが、ロール C 部で同様のことを得別のといってものを I の 数値がバラ ついてわからない、 器 明 頻度 表示器 (92) (94) の 数値が変わらない。 間 明 頻度 表示器 (92) (94) の 数値が変わらない。

尚、マイク00の首振り操作を行なうことで、 発光ダイオード(71)の発光状況によつても、 ある昼度異常部位の判定も可能である。又、 判定精度を高めたい場合はフイルタ 601 の周波 数を適度に調整すれば良い。更に上記の手順 で異常部位を判定しにくい時は、スペクトル アナライザ (61) で振幅スペクトルを確認する と良い。もし軸受に異常があれば、時系列的 なスペクトルとなるのですぐに判る。

本発明者等は、以上の接種を用い、上記操作手順に従つて、高炉建屋集盛ブロワの軸受につき調査してみた。

該 ブロワの 軸受のコロ径 (d)、 P C D (D)、 コロ数 (Z)、 接触角 (Q) 等の諸元は、 表 — 1 に示す通りである。

袭 - 1

d (==)	D (mm)	z (個)	Q (度)
3 1.5 0	22500	19	13°30′

又、ブロワの定速選転中の回転数は 954 rpm であつた。更に、上述の計算式により保持器、外輪、内輪、ボールの軸受各部の無周波数及び銃周期を計算し、その結果は聚一 2

器 (92) (94) で表示される値がデータとして残らないので、代わりにスペクトルアナライザ (61) に表示された振幅スペクトルを第 8 図に示す。このスペクトル表示では 1 3 0 Hz の主スペクトルがみられ、この高次成分 (2 6 0 .3 9 0 .5 2 0 Hz) が時系列的に並んでいる。又、この信号の放形整形後の信号波形は第 9 図に示すようになり、その周期はほぼ 7.6 ms 前後であることがわかる。

これらと表-2に示された軸受各部の銋周波数及び銋周期とを比較すると、外輪銋周波数及び銋周期と一致する。この時の周期頻度表示器(92)(94)の表示値も 7.6 ms であり外輪銋周期とほぼ一致している。

後日、オーバホールを行なつた結果、やは り外輪に疵があり不良であつた。

(発明の効果)

以上詳述したように、本発明法及び装置に よれば、振動音を側定するだけで、側定と同 時に軸受異常の有無及び異常発生適所が判定 に示す通りである。

我 - 2

	回転成分	保持器疵	外輪斑
周被数	15.9 Hz	6.9 Hz	1 3 0.5 Hz
剧训	8 2.9 ms	145.6 ms	7.7 ms

内 輪 纸	ボール疵			
171.6 Hz	1 1 1.5 Hz			
5.8 ms	9.0 ms			

次に、本装置により現場にて前記プロワの 軸方向にマイクロを向け、回転数が 9 5 4 rpm になつた時点で、上記手順に従つて軸受異常 窗所の判定を行なつた。

この時、マイクQUでとらえた返動音の生波 形は第6図に示すものであり、又、該信号を フイルタ処理をし、絶対値処理して正側瞬時 値保持した結果得られた信号波形は第7図に 示すものとなつた。

本装置では周期演算器(90)の周期頻度表示

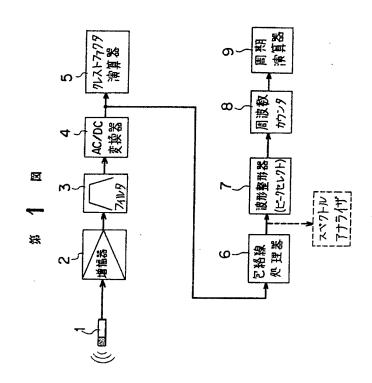
でき、よつて短時間で多くの設備の CBM 化が図れるという優れた効果を有している。 又、被側定物にセンサを取付ける必要がなく、稼動中の設備でもそのまま側定できるので安全性も向上する。

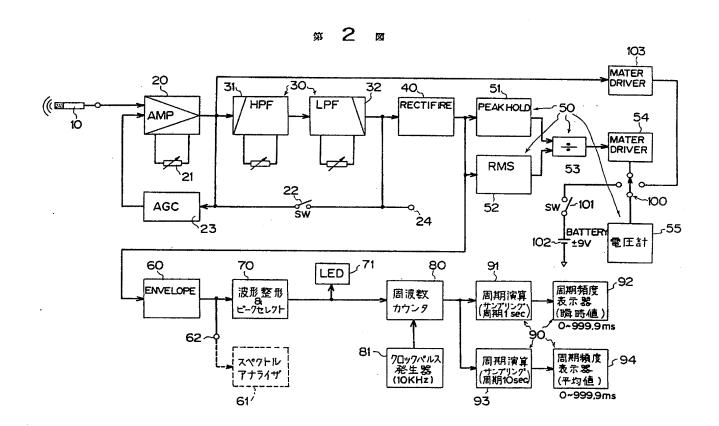
4 図面の簡単な説明

 フ図、第9図は波形整形後の波形イメージ を示すオシログラフ図である。

図中、(1)(10)はマイク、(2)(20)は信号 増幅器、(3)(30)はフイルタ、(4)(40)は A C・D C 変換器、(5)(50)はクレストファク タ演算器、(6)(60)は包絡練処理器、(7)(70) は波形整形器、(8)(80)は周波数カウンタ、 (9)(90)は周期演算器を各示す。

特許	出願	人	日	本	纠	管	株	式	会	社
発	明	者	大		沼	•	4	蹼		抬
间			渡		22	!	-	7		敵
同			Ж		上		_	_		男
代理人	. 弁理	±	吉		原		4	\$		=
同	同		苫	米	地	Æ			敏	
同	弁護	±	吉		原		5,	4		7





特開昭62-270820(8)

